



PME3210 – Mecânica dos Sólidos I – Terceira Prova – 05/07/2017

Duração: 100 minutos

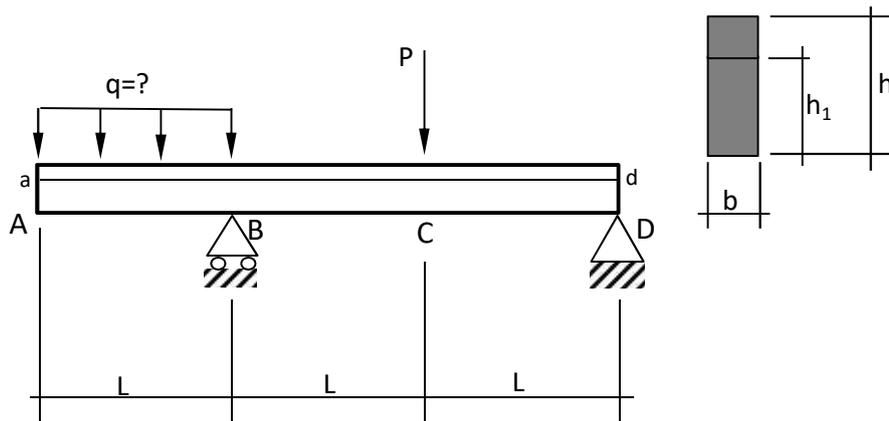
Não é permitido o uso de equipamentos eletrônicos durante a prova!

1ª Questão (5,0 pontos) A viga reta ABCD, de seção retangular, mostrada abaixo, é formada a partir da união de duas peças com um adesivo rígido ao longo da superfície horizontal cuja aresta é ad . No trecho AB é aplicada uma carga distribuída q (desconhecida) e, em C, é aplicada uma carga concentrada $P=40$ kN. São conhecidas as dimensões $b=45$ mm, $h=200$ mm e $L=2$ m. Admitindo-se que o material hipotético possua tensão de tração admissível $\sigma_a = 300$ MPa pede-se:

(a) determinar o valor máximo da carga distribuída q de modo que a tensão de cisalhamento para uma seção horizontal distante $h_1=180$ mm da superfície inferior da viga não exceda a tensão admissível de cisalhamento do adesivo, $\tau_a = 1,5$ MPa.

(b) admitindo-se dados $q= 8$ kN/m e $P=38$ kN e mantida a geometria da viga, de seus vínculos e dos locais de carregamento, determinar o fator de segurança para as tensões normais.

Atenção: todas as respostas devem ser justificadas.





Resolução:

(a) Cortante

Reações vinculares

$$\sum M_B = 0 \rightarrow 2LR_D - LP + qL \cdot \frac{L}{2} = 0$$

$$R_D = \frac{P}{2} - \frac{qL}{4} = 20 - \frac{q}{2} \text{ (kN)}$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow R_B = P + qL - R_D$$

$$R_B = \frac{P}{2} + \frac{5qL}{4} = 20 + \frac{5q}{2} \text{ (kN)}$$

Força cortante:

Para $0 \leq x < L$:

$$V(x) = -qx$$

$$V(L^-) = -qL = -2q$$

$$V(L^+) = V(L^-) + R_B$$

$$V(L^+) = -qL + \frac{P}{2} + \frac{5qL}{4} = \frac{P}{2} + \frac{qL}{4} = 20 + \frac{q}{2} \text{ (kN)}$$

Para $L \leq x < 2L$

$$q(x) = 0 \rightarrow V(x) = cte. = V(L^+) = \frac{P}{2} + \frac{qL}{4}$$

$$\rightarrow V(x) = 20 + \frac{q}{2} \text{ (kN)}$$

$$V(2L^-) = \frac{P}{2} + \frac{qL}{4}$$

$$V(2L^+) = V(2L^-) - P = -\frac{P}{2} + \frac{qL}{4} = -20 + \frac{q}{2}$$

Note que $V(2L^+) = -R_D$

Dimensionamento à cortante

$$\tau = \frac{VQ}{Ib} \rightarrow V = \frac{\tau I b}{Q} \text{ (eq. 1)}$$

$$Q = b \cdot (h - h_1) \cdot \left(h_1 - \frac{h}{2} + \frac{h - h_1}{2} \right) = b \cdot (h - h_1) \cdot \frac{h_1}{2}$$

$$\therefore Q = 45 \cdot (200 - 180) \cdot 90 = 81000 \text{ mm}^3$$

$$I = \frac{bh^3}{12} = 45 \cdot \frac{200^3}{12} = 30 \cdot 10^6 \text{ mm}^4$$

A cortante máxima é função de q e, para sua determinação, é necessário analisar os valores em $|V(L^-)|$ e $V(L^+)$:

Caso (1) Se $V(L^+) > |V(L^-)|$

$$\rightarrow 20 + \frac{q}{2} > 2q \rightarrow q < \frac{40}{3}$$

$$\rightarrow V_{max} = 20 + \frac{q}{2} \text{ (eq. 2) (kN/m)}$$

Caso (2) Se $q > \frac{40}{3} \rightarrow V_{max} = 2q$ (eq. 3) (kN/m)

Caso (1)

Da eqs. 1 e 2 temos $q = 2 \left(\tau \cdot I \cdot \frac{b}{Q} - 20 \cdot 10^3 \right)$

$$q = 2 \left(\frac{1,5 \cdot 10^6 \cdot 30 \cdot 10^6 \cdot 10^{-12} \cdot 45 \cdot 10^{-3}}{81000 \cdot 10^{-9}} - 20 \cdot 10^3 \right)$$

$$\Rightarrow q = 10 \text{ kN/m}$$

Caso (2)

Deve-se, primeiro, verificar se, com $q = \frac{40}{3} \text{ kN/m}$, o adesivo ainda é capaz de suportar a tensão de cisalhamento:

$$\tau = \frac{VQ}{Ib} = \frac{qLQ}{Ib} = \frac{40 \cdot 10^3 \cdot 2 \cdot 81 \cdot 10^{-6}}{30 \cdot 10^{-6} \cdot 45 \cdot 10^{-3}} = 1,6 \text{ MPa}$$

Como $\tau > \tau_a$, o adesivo não pode suportar a tensão de cisalhamento e a situação em que $V(L^+) < |V(L^-)|$ não pode ocorrer. Portanto, o caso (1) é o único possível.

(b) Momento fletor

Dada a geometria dos vínculos e dos carregamentos, conclui-se que o momento fletor máximo deva ocorrer em $x=L$ ou em $x=2L$ m.

$$M(L) = \frac{qL^2}{2} = -8 \cdot \frac{4}{2} = -16 \text{ kN.m}$$

$$M(2L) = -qL \cdot \frac{3L}{2} + \left(\frac{P}{2} + \frac{5qL}{4} \right) \cdot L \rightarrow$$

$$M(2L) = -8 \cdot 2 \cdot 3 + \left(19 + \frac{5 \cdot 8}{2} \right) \cdot 2 = 30 \text{ kN.m}$$

Assim, o momento máximo ocorre em $x=2L$ e a tensão na viga é $\sigma = \frac{Mh}{I}$. Utilizando os valores já calculados temos:

$$\sigma = \frac{30 \cdot 10^3}{30 \cdot 10^{-6}} \cdot \frac{200 \cdot 10^{-3}}{2} = 100 \text{ MPa}$$

O fator de segurança é:

$$\frac{\sigma_a}{\sigma} = \frac{300}{100} = 3$$

Critérios de pontuação

(a)

Reações em A e em B: 0,5 + 0,5 pontos

Cortantes: 1 ponto

Cálculos de Q e I (ambos corretos): 0,5 pontos

Cálculo de q: 1 ponto (2 casos considerados)

(b)

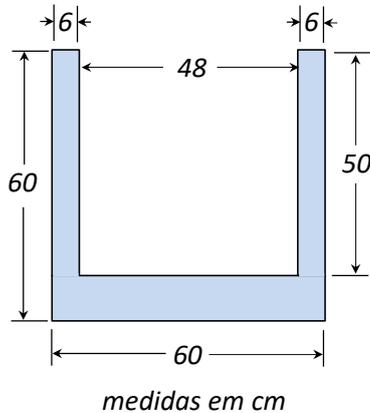
Cálculo do momento máximo: 0,5 pontos

Cálculo de σ : 0,5 pontos

Cálculo de f_s : 0,5 pontos



2ª Questão (5,0 pontos)

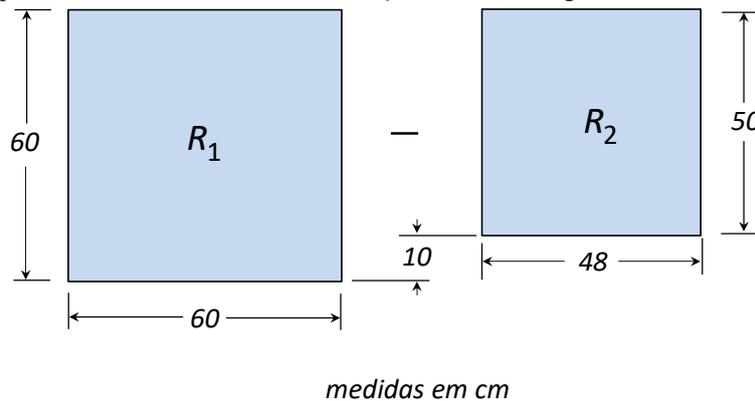


A figura representa a seção transversal de uma viga prismática. Esta viga é formada por um material cuja tensão normal de tração admissível é $\sigma_t = 200MPa$ e cuja tensão normal de compressão admissível é $\sigma_c = 300MPa$. Pede-se determinar qual é o momento fletor positivo admissível e qual é o momento fletor negativo admissível.

Resolução:

Cálculo das propriedades da seção transversal:

A seção transversal pode ser considerada como a subtração de dois retângulos:



Sendo A_1 a área de R_1 , y_1 a coordenada de seu centroide em relação à sua base e I_1 o momento de inércia de R_1 em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide, então:

$$A_1 = 60 * 60 = 3.600 \text{ cm}^2$$
$$y_1 = 30 \text{ cm}$$
$$I_1 = \frac{60 * 60^3}{12} = 1.080.000 \text{ cm}^4$$

Sendo A_2 a área de R_2 , y_2 a coordenada de seu centroide em relação a base R_1 e I_2 o momento de inércia de R_2 em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide, então:

$$A_2 = 50 * 48 = 2.400 \text{ cm}^2$$
$$y_2 = 35 \text{ cm}$$
$$I_2 = \frac{48 * 50^3}{12} = 500.000 \text{ cm}^4$$

A coordenada vertical do centroide da seção transversal será:

$$\bar{y} = \frac{A_1 * y_1 - A_2 * y_2}{A_1 - A_2}$$
$$\Rightarrow \bar{y} = \frac{3.600 * 30 - 2.400 * 35}{3.600 - 2.400} = 20 \text{ cm}$$

(1,0)

E o momento de inércia da seção transversal em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide será, usando o teorema dos eixos paralelos:

$$I = I_1 + A_1 * (y_1 - \bar{y})^2 - (I_2 + A_2 * (y_2 - \bar{y})^2)$$
$$\Rightarrow I = 1.080.000 + 3.600 * (30 - 20)^2 - (500.000 + 2.400 * (35 - 20)^2)$$
$$\Rightarrow I = 400.000 \text{ cm}^4 = 0,004 \text{ m}^4$$



Para um momento fletor positivo, a maior tensão de tração ocorrerá na face inferior da viga, assim,

$$M \leq \frac{\sigma_t * I}{\bar{y}} = \frac{200 * 10^3 * 0,004}{0,2} = 4000kN.m$$

e a maior tensão de compressão ocorrerá na face superior, então:

$$M \leq \frac{\sigma_c * I}{0,06 - \bar{y}} = \frac{300 * 10^3 * 0,004}{0,4} = 3000kN.m$$

Portanto o momento fletor positivo admissível será:

$$M_{adm} = 3000kN.m$$

Para um momento fletor negativo, a maior tensão de compressão ocorrerá na face inferior da viga, assim,

$$M \leq \frac{\sigma_c * I}{\bar{y}} = \frac{300 * 10^3 * 0,004}{0,2} = 6000kN.m$$

e a maior tensão de tração ocorrerá na face superior, então:

$$M \leq \frac{\sigma_t * I}{0,06 - \bar{y}} = \frac{200 * 10^3 * 0,004}{0,4} = 2000kN.m$$

Portanto o momento fletor negativo admissível será, em módulo:

$$M_{adm} = 2000kN.m$$

(2,0)

(1,0)

(1,0)